(19) Weltorganisation für geistiges Eigentum Internationales Büro





(43) Internationales Veröffentlichungsdatum 23. August 2001 (23.08.2001)

(10) Internationale Veröffentlichungsnummer WO 01/61071 A2

- (51) Internationale Patentklassifikation7: C23C 16/448. 16/46, 16/52
- (21) Internationales Aktenzeichen: PCT/EP01/01698
- (22) Internationales Anmeldedatum:

15. Februar 2001 (15.02.2001)

(25) Einreichungssprache:

Deutsch

(26) Veröffentlichungssprache:

Deutsch

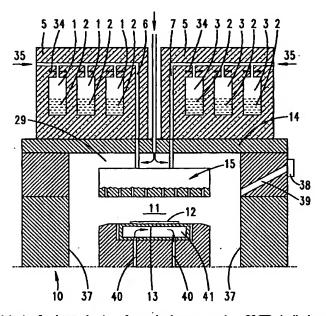
- (30) Angaben zur Priorität: 100 07 059.0 16. Februar 2000 (16.02.2000)
- (71) Anmelder (für alle Bestimmungsstaaten mit Ausnahme von US): AIXTRON AG [DE/DE]; Kackertstrasse 15-17, 52072 Aachen (DE).

- (72) Erfinder; und
- (75) Erfinder/Anmelder *(nur für US*): JÜRGENSEN, Holger [DE/DE]; Rathausstrasse 43d, 52072 Aachen (DE). KAP-PELER, Johannes [DE/DE]; Zeisigweg 47, 52146 Würselen (DE). STRAUCH, Gert [DE/DE]; Schönauer Friede 80, 52072 Aachen (DE). SCHMITZ, Dietmar [DE/DE]; Lonweg 41, 52072 Aachen (DE).
- (74) Anwälte: GRUNDMANN, Dirk usw.; Rieder & Partner, Corneliusstrasse 45, 42329 Wuppertal (DE).
- (81) Bestimmungsstaaten (national): AE, AG, AL, AM, AT, AU, AZ, BA, BB, BG, BR, BY, BZ, CA, CH, CN, CR, CU, CZ, DE, DK, DM, DZ, EE, ES, FI, GB, GD, GE, GH, GM, HR, HU, ID, IL, IN, IS, JP, KE, KG, KP, KR, KZ, LC, LK, LR, LS, LT, LU, LV, MA, MD, MG, MK, MN, MW, MX, MZ, NO, NZ, PL, PT, RO, RU, SD, SE, SG, SI, SK, SL, TJ, TM, TR, TT, TZ, UA, UG, US, UZ, VN, YU, ZA, ZW.

[Fortsetzung auf der nächsten Seite]

(54) Title: CONDENSATION COATING METHOD

(54) Bezeichnung: KONDENSATIONSBESCHICHTUNGSVERFAHREN



(57) Abstract; A method and device for the production of coated substrates, such as OLEDs is disclosed, whereby at least one layer is deposited on the at least one substrate, by means of a condensation method and a solid and/or fluid precursor and, in particular, at least one sublimate source is used for at least one part of the reaction gases. The invention is characterised in that, by means of a temperature control of the reaction gases between precursor source(s) and substrate, a condensation of the reaction gases before the substrate(s) is avoided.



(84) Bestimmungsstaaten (regional): ARIPO-Patent (GH, GM, KE, LS, MW, MZ, SD, SL, SZ, TZ, UG, ZW), eurasisches Patent (AM, AZ, BY, KG, KZ, MD, RU, TJ, TM), europäisches Patent (AT, BE, CH, CY, DE, DK, ES, FI, FR, GB, GR, IE, IT, LU, MC, NL, PT, SE, TR), OAPI-Patent (BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GW, ML, MR, NE, SN, TD, TG).

Veröffentlicht:

 ohne internationalen Recherchenbericht und erneut zu veröffentlichen nach Erhalt des Berichts

Zur Erklärung der Zweibuchstaben-Codes, und der anderen Abkürzungen wird auf die Erklärungen ("Guidance Notes on Codes and Abbreviations") am Anfang jeder regulären Ausgabe der PCT-Gazette verwiesen.

(57) Zusammenfassung: Beschrieben wird ein Verfahren und eine Vorrichtung zur Herstellung von beschichteten Substraten, wie bspw. von "OLHD's", bei dem wenigstens eine Schicht mittels eines Kondensationsverfahrens auf das wenigstens eine Substrat aufgebracht wird, und bei dem für wenigstens einen Teil der Reaktionsgase feste und/oder flüssige Vorläufer und insbesondere wenigstens eine Sublimationsquelle verwendet werden. Die Erfindung zeichnet sich durch eine Temperatursteuerung der Reaktionsgase zwischen Vorläufer-Quelle(n) und Substrat aus, durch die eine Kondensation der Reaktionsgase vor dem oder den Substraten vermieden wird.

1

00001	Kondensationsbeschichtungsverfahren
00002	·
00003	Technisches Gebiet
00004	
00005	Die Erfindung bezieht sich auf ein Verfahren und eine
00006	Vorrichtung zur Herstellung von Schichtsystemen, wie
00007	z.B. für Dünnfilmbauelemente wie OLED's oder ähnliche
80000	Schichtstrukturen mittels Kondensationsbeschichtung.
00009	Diese Schichtsysteme bestehen insbesondere aus organi-
00010	schen Materialien, wie z.B. "small molecules" (z.B.
00011	Alq,) oder Polymeren (z.B. PPV).
00012	3
00013	Stand der Technik
00014	
00015	Kondensationsbeschichtungsverfahren zur Herstellung von
00016	Bauelementen insbesondere aus organischen Materialien
00017	sind bekannt. Bei diesem Verfahren werden die Bestand-
00018	teile der herzustellenden Schicht mittels gasförmigen
00019	und/oder organischen Verbindungen (Salze) in die Be-
00020	schichtungskammern (im Folgenden als Reaktionskammer
00021	bezeichnet) transportiert.
00022	
00023	Die Beschichtung des Substrates (meist Glas, Folie oder
00024	Kunststoffe) erfolgt auf der Basis des Kondensationspro-
00025	zesses, wobei die Substrate auf einer Temperatur gehal-
00026	ten werden, die niedriger ist, als die Temperatur der
00027	sich in der Gasphase befindlichen Moleküle.
00028	
00029	VPD-Verfahren (Vapor Phase Deposition) werden zur Ab-
00030	scheidung unterschiedlicher Materialien aus der Gaspha-
00031	se verwendet. Auch im Bereich der Abscheidung von orga-
00032	nischen Schichten hat sich dieses Verfahren durchge-
00033	setzt. Das VPD-Verfahren wird mit unterschiedlichen
00034	Reaktorkonzepten kontrolliert, z.B.:
00035	

. 00036 Horizontale Rohrreaktoren, in denen die Gasströmung horizontal und parallel zur Beschichtungsoberfläche 88000 verläuft, (den klassischen VPE Reaktoren entlehnt). Zur 00039 Vermeidung von Effizienz reduzierender Wandkondensation 00040 werden die Reaktoren als Heißwandsystem ausgelegt. 00041 00042 Dieses Verfahren bzw. diese bekannte Vorrichtung wird 00043 zur Beschichtung von meist flachen und nicht variablen 00044 Substratgeometrien eingesetzt. 00045 00046 Die Nachteile liegen in 00047 der verfahrenstechnischen und geometrischen Verkop-00048 pelung der Prekursor-Sublimation und deren Einlei-00049 tung, der Verwendung von Reaktorgeometrien mit großer 00050 00051 Systemoberfläche im Verhältnis zur Beschichtungs-00052 oberfläche, d.h. hydrodynamisch geht eine große Menge von Prekursoren der Beschichtung auf dem 00053 00054 Substrat verloren aus b) folgend teuerer Heißwandtechnik. 00055 00056 In Aufdampfanlagen, deren Verfahrensprinzip der Konden-00057 sation entspricht, sind die Quellmaterialien im System 00058 00059 integriert, d.h. der Quellenstrom ist zeitlich nicht kontrollierbar. Er kann nicht schlagartig an- oder 00060 abgeschaltet werden. Die zeitliche Kontrolle geschieht 00061 hier über die Steuerung der Verdampfungsenergie (R-Beam 00062 00063 oder Widerstandsheizung). Ferner sind die Systeme nicht 00064 als Heißwandsysteme ausgebildet, so dass ein wesentli-00065 cher Anteil der Materialien an den Systemwänden und 00066 Komponenten Effizienz mindernd kondensiert. 00067 00068 Die Nachteile dieser Technik liegen auch in der schlech-00069 ten Kontrollierbarkeit von Stöchiometrie oder von schar-00070 fen Übergängen für Mehrschichtanforderungen.

	·
00071	Im CVD System sind die Quellen individuell zeitlich und
00072	in der Menge präzise kontrollierbar, jedoch ist der
00073	Transport aus einer Quelle nicht das Prinzip der Subli-
00074	mation, sondern das der Verdampfung. In diesen CVD-Sys-
00075	temen ist das Beschichtungsverfahren nicht Kondensati-
00076	on, sondern kinetisch oder diffusionslimitiertes Wachs-
00077	tum (chemische Reaktion). Diese Verfahren und Vorrich-
00078	tungen werden zur Beschichtung von meist flachen und
00079	nicht variablen Substratgeometrien eingesetzt.
08000	
00081	Alternative Verfahren sind Spin on oder CMBD.
00082	
00083	Die oben beschriebenen Verfahren und Vorrichtungen
00084	erfüllen in einer oder mehreren Eigenschaften nicht die
00085	Anforderung zur Herstellung der beispielhaft aufgeführ-
00086	ten Schichtsysteme im Hinblick auf präzise Kontrolle
00087	der Stöichicmetrie und Mehrschichtanforderung sowie der
00088	Wirtschaftlichkeit.
00089	
00090	Der Erfindung liegt die Aufgabe zugrunde, das gattungs-
00091	gemäße Verfahren dahingehend zu verbessern, dass die
00092	Parameter individualisierter vorgebbar sind, dass die
00093	Effizienz erhöht ist, und die Qualität der auf dem Sub-
00094	strat kondensierten Schichten zu erhöhen.
00095	
00096	Gelöst wird die Aufgabe durch die in den Ansprüchen
00097	angegebene Erfindung. Die Unteransprüche stellen vor-
00098	teilhafte Weiterbildungen der Erfindung dar.
00099	
00100	Die Verwendung einer Kombination von spezieller Prekur-
00101	sorsublimation, Verdampfung, Gaseinlassgeometrie und
00102	Reaktorgeometrie für das Beschichtungsverfahren verbes-
00103	sert die Kontrolle und Wirtschaftlichkeit des Verfah-
00104	rens zur Kondensationsbeschichtung ausgehend von festen
00105	Prekursoren. Dabei werden die Prekursoren individuell

4

00106	und außerhalb der Reaktionskammer sublimiert bzw. ver-
00107	dampft. Diese Ausgangsstoffe können auf dem Substrat
00108	selektiv kondensieren. Mittels einer dem Substrat zuge-
00109	ordneten Maske kann eine Strukturierung erfolgen. Die
00110	Maske kann auf dem Substrat befestigt werden.
00111	
00112	Allen Reaktorkonzepten gemein ist, dass die Art der
00113	Prekursor-Sublimation nach deren Gaseinspeisung in das
00114	Reaktionsgefäß dabei maßgeblich die Gasphasenchemie der
00115	Elementsubstanzen als auch deren Transportverhalten
00116	bestimmt und damit die Rigenschaften der abgeschiedenen
00117	Schichten, d.h. die Art der Gaseinspeisung dominiert
00118	die Verfahrenskontrolle.
00119	
00120	Diese Rigenschaften sind z.B. (d.h. frei von Fremdato-
00121	men/Stoffen), Partikel und/oder Defektdichte, Zusammen-
00122	setzung im Mehrstoffsystem, optische und elektrische
00123	Eigenschaften der Schichten sowie Effizienz der Deposi-
00124	tion. Die nach Stand der Technik eingesetzten Gasein-
00125	lassgeometrien erfüllen entweder nur die hydrodynami-
00126	sche oder die thermodynamische Aufgabenstellung.
00127	
00128	Oft erfolgt eine ungewollte Deposition im Bereich der
00129	Rinlassgeometrie. Diese entsteht dann, wenn im Bin-
00130	lassbereich entweder zu hohe (d.h. kinetisch limitierte
00131	Deposition) oder zu kalte Oberflächentemperaturen (d.h.
00132	Kondensation oder Thermophorese) sich einstellen, oder
00133	eine Durchmischung der Gase innerhalb der Zone der
00134	Binleitung oder innerhalb der Kammer durch Strömung
00135	und/oder Diffusion auftritt (Nukleation = homogene
00136	Gasphasenreaktion). Die parasitäre Belegung hat dann
00137	zur Folge, dass sich die Rigenschaften (thermisch
00138	und/oder chemisch) des Gaseinlasses im Laufe des Prozes
00139	ses ändern, so dass die Kontrolle über eine kontinuier-
00140	liche und gleichmäßige Abscheidung nicht gewährleistet

00141 ist. Die parasitären Ablagerungen führen zu einer Ver-00142 schleppung einzelner Komponenten in die nachfolgenden Schichten hinein. Ferner reduziert diese Belegung die 00144 Effizienz der Elemente, besonders wenn die Einlassgeometrie eine im Vergleich zur Nutzfläche und große Ober-00146 fläche aufweist. 00147 00148 Weiterhin ist die Gaseinlasseinheit typisch so gestaltet, dass die effektive Trennung der Gase, die die thermisch unterschiedlichen Rigenschaften der Prekurso-00150 00151 ren erfordert, nicht gewährleistet ist. Die Folge sind 00152 unerwünschte Reaktionen einiger Gase in der Gasphase 00153 miteinander (d.h. Nukleation), welche die Eigenschaft 00154 der abzuscheidenden Schicht negativ beeinflusst, z.B. 00155 Partikel oder Kontamination. Die Nukleation reduziert die Materialeffizienz und führt zur Kontamination der 00157 Schicht mit diesen Verbindungen. 00158 00159 Um die oben aufgeführten Nachteile zu reduzieren, wer-00160 den heutige Gaseinlässe typischerweise prozesstechnisch 00161 weit von den zu beschichtenden Oberflächen entfernt 00162 angeordnet, d.h. entweder räumlich oder durch Wahl der 00163 Prozessparameter (z.B. sehr niedrigen Druck bzw. große Reynold Zahlen). Die derzeit bekannten Reaktoren zeich-00165 nen sich daher durch eine niedrige Effizienz (deutlich 00166 kleiner als 25%), d.h. mur ein geringer Anteil der 00167 eingeleiteten Elemente deponieren in der brauchbaren 00168 funktionalen Schicht. 00169 00170 Somit sind die Schichteigenschaften, hergestellt mit 00171 solchen Systemen, nicht optimal und auch die Wirtschaft-00172 lichkeit solcher Systeme ist nur gering. 00173 00174 Zur Sublimation der festen Prekursoren werden überlicherweise Verdampferquellen verwendet, die durch die Wahl

00176 des Behälterdrucks und Temperatur das Quellenmaterial 00177 aus der festen Phase direkt gasförmig zur Verfügung 00178 stellen, d.h. sublimieren. Ist der Dampfdruck des Quel-00179 lenmaterials sehr niedrig, werden hohe Temperaturen 00180 erforderlich. Nach heutigem Stand der Technik werden 00181 daher einige Prekursoren in Booten in den Reaktor einge-00182 führt. In den verwendeten Heißwandsystemen wird die 00183 Temperatur der Reaktoren so über die Baulänge profiliert, dass die erforderliche Sublimationstemperatur je 00184 00185 Prekursor in je einer Zone eingestellt wird. Nachteil dieses Aufbaus sind ungenaue Kinstellung der optimalen 00186 Sublimationstemperatur, große Volumina der Verdampfer-00187 Rinrichtung, nicht getrennte Druckeinstellung je Prekur-00188 sor verschieden und unabhängig vom Reaktor-Prozess-00189 00190 druck, nicht flexible und individuelle Temperatureneinstellung je Prekursor. Gravierendster Nachteil je-00191 00192 doch ist der zeitlich nicht gesteuerte Quellenstrom, da 00193 diese Verdampferquellen offen zur Beschichtungszone 00194 wirken. 00195 Die hier vorgestellte technische Lehre soll alle oben 00196 genannten Nachteile beheben und stellt je nach Anwen-00197 00198 dungsanforderung die geeigneten Verfahren und Vorrich-00199 tungen zur Verfügung. 00200 Die Sublimationsvorrichtung der Ausgangsstoffe (Prekur-00201 00202 soren) ist geometrisch vom Reaktor getrennt und je Prekursor einzeln ausgeführt. Damit kann flexible und 00203 00204 optimiert die Transportmenge je Prekursor kontrolliert 00205 und gesteuert werden. Jeder Prekursor ist individuell, 00206 zeitlich präzise steuerbar, und zudem unabhängig von Reaktorparametern. 00207 00208 00209 Die Rinlassgeometrie sichert minimale Kammeroberfläche 00210 im Verhältnis zur Beschichtungsoberfläche (nahe 1:1)

00211 und damit maximierte Effizienz des Verfahrens. Die 00212 Ausgestaltung der Geometrie des Kinlasses vermeidet im 00213 Grundsatz Reaktionen zwischen den Prekursoren als auch parasitäre Belegung an der Oberfläche des Einlasses 00215 selber. 00216 00217 Die Ausgestaltung der Einlassgeometrie der Prekursoren 00218 in Verbindung mit der Reaktorgeometrie sichert homogene 00219 Verteilung aller Materialien mit zeitlich präziser 00220 Kontrolle. 00221 00222 Die erzielten Beschichtungen zeichnen sich dabei durch 00223 eine Homogenität der Zusammensetzung, Sichtdicke und 00224 Dotierung im Bereich von 1% aus. Weiterhin können mit 00225 der Apparatur und dem Verfahren Übergänge im Material 00226 und Dotierstoffprofile präzise und reproduzierbar einge-00227 stellt werden. Die Bildung von Partikel ist durch die 00228 Erfindung vermieden. 00229 00230 Der Ort der Sublimation der Ausgangsstoffe (Prekurso-00231 ren) ist getrennt von der Reaktorkammer ausgeführt. 00232 Dabei ist die Anordnung so gewählt, dass der Ausgangs-00233 stoff mit minimaler Transiente in den Gaseinlass ge-00234 führt wird. Hierzu wird in einem Beschichtungssystem 00235 der Ausgangsstoff-Behälter in unmittelbarer Nähe z.B. 00236 auf den Reaktordeckel platziert. Ein kurzer Rohrweg leitet das Material unmittelbar in die Gaseinlassein-00238 heit. 00239 ' 00240 Der Tank für die Ausgangsstoffe wird eigens und unabhängig von der Reaktortemperatur geheizt. Dazu wird entwe-00242 der eine Widerstandsheizung um den Tank genutzt, oder 00243 in einem Hohlmantel um den Tank thermostatisierte Flüs-00244 sigkeit gepumpt. 00245

00246	Der Druck im Tank kann mit einem Regelventil an der
00247	Ausgangsseite des Tanks einzeln und unabhängig vom
00248	Reaktor geregelt werden. Das Regelventil ist beheizt
00249	und stellt im Verlauf des Materialweges einen positiven
00250	Temperaturgradienten zur Vermeidung von lokaler Konden-
00251	sation sicher.
00252	
00253	Der Transport des sublimierten Ausgangsstoffes zum Reak-
00254	tor wird mittels eines Gasflusses unterstützt. Dieses
00255	Gas wird auch zur Einstellung einer Prekursorkonzentra-
00256	tion in der Zuleitung verwendet.
00257	
00258	Zur zeitlichen Kontrolle der Leitung der Ausgangsstoffe
00259	in den Reaktor wird das Druckventil und der Massenfluss-
00260	regler geregelt, d.h. schließt das Drosselventil voll-
00261	ståndig, wird der Massenfluss auf 0 gesetzt.
00262	
00263	Diese Anordmung kann auf dem Reaktor in vielfacher
00264	Weise wiederholt werden, so dass jedes Material unabhān-
00265	gig voneinander geregelt wird.
00266	
00267	Der Gaseinlass wird gegenüber dem Substrat im Reaktor
00268	als eine Anordnung von vielen Düsen (im Folgenden Show-
00269	erhead) aus einer Fläche ausgeführt, im Folgenden Ple-
00270	num benannt. Die Düsen sind so dimensioniert, dass sie
00271	entsprechend der Prekursoreigenschaft, wie Viskosität,
00272	Masse und Konzentration eine turbulenzfreie Injektion
00273	in die Kammer gewährleisten.
00274	
00275	Der Abstand von Düse zu Düse ist im Verhältnis des
00276	Abstands zum Gaseinlass optimiert, d.h. die aus den
00277	Düsen austretende "Strahlen" (Jets) sind von der Sub-
00278	stratoberfläche abgeklungen und bilden im Gesamten eine
00279	homogene Strömungsebene.
00280	

00281	Die Düsen können einzeln oder gesamt in beliebigem
00282	Winkel in der Gaseinlassoberfläche ausgeführt werden,
00283	um die Transportverteilung der Ausgangsstoffe homogen
00284	für die Form des Substrats zu kontrollieren.
00285	
00286	Die Ebene in der die Düsen zur Injektion der Ausgangs-
00287	stoffe eingebracht sind, kann plan sein für die Be-
00288	schichtung von planen Substraten und auch Folien oder
00289	gewölbt für nicht ebene, d.h. vorgeformte Substrate.
00290	
00291	Das gesamte Plenum wird aktiv mittels Kühlmittel in
00292	einem Hohlwandaufbau oder mittels einer elektrischen
00293	Heizung (Widerstandsheizung, Peltier), so thermisch
00294	kontrolliert, dass ein positiver Temperaturgradient
00295	gegenüber der Sublimationstemperatur eingestellt wird.
00296	
00297	In das Innenvolumen des Plenums wird der sublimierte
00298	Ausgangsstoff über eine sehr kurze temperierte Leitung
00299	injiziert.
00300	·
00301	Zur Einstellung der optimierten hydrodynamischen Bedin-
00302	gungen an den Düsen wird zusätzlich zu den Ausgangsstof
00303	fen über eine weitere Zuleitung Trägergas eingestellt.
00304	
00305	Dieses Gas sichert ferner eine schnelle Spülung des
00306	Plenums zum zeitlich kontrollierten An- umd Abschalten
00307	des Prekursors in die Kammer.
00308	
00309	Die beschriebene Anordnung wird für die Mehrstoffanwen-
00310	dung konsequent je Prekursor ausgeführt. Dabei wird
00311	unter Nutzung der "closed coupled showerhead"-Technik
00312	die separate Injektion je Prekursor gesichert. Durch
00313	eine individuelle Heizung jedes Plenums wird jeder
00314	Ausgangsstoff entlang eines positiven Temperaturgradier
00315	ten zur Vermeidung von parasitärer Kondensation kompa-
	:

00316	riert. D	ie Düsen sind so dimensioniert und zueinander		
00317	angeordnet, dass keine lokale Mischung der Prekursor a			
00318	den Düsen entsteht. Die Anordnung der Pleni in Ebenen			
00319	wird so	gewählt, dass die längeren Düsen im thermischer		
00320	Kontakt i	mit den folgenden Pleni einen positiven Tempera		
00321	turgradio	enten zur Vermeidung der Kondensation dieses		
00322	Prekurso	rs erhält.		
00323				
00324	Als Ausga	angsstoffe kommen insbesondere solche Salze in		
00325	Betracht	, die das US-Patent 5,554,220 beschreibt. Diese		
00326	Salze we	rden in Verdampfern sublimiert. Die Verdampfer		
00327	können da	abei insbesondere eine Gestalt aufweisen, wie		
00328	sie die d	deutsche Patentanmeldung DE 100 48 759 be-		
00329	schreibt	. Dort wird das Gas unterhalb einer Fritte, auf		
00330	der sich	das Salz in Form einer Schüttung befindet, dem		
00331	Verdampf	er zugeleitet. Oberhalb der Fritte bzw. der		
00332	Schüttun	g wird das mit dem gasförmigen Ausgangsstoff		
00333	gesättig	te Gas abgeleitet. Durch eine entsprechend		
00334	böhere To	emperatur der stromabwärts liegenden Rohre oder		
00335	durch Ve	rdünmung wird der Partialdruck des Ausgangssto		
00336	fes unte	rhalb seines Sättigungspartialdruckes gehalten,		
00337	so dass	eine Kondensation vermieden ist.		
00338				
00339	Ausführu	ngsbeispiele der Erfindung werden nachfolgend		
00340	anhand b	eigefügter Zeichnungen erläutert. Es zeigen:		
00341				
00342	Figur 1	in grobschematischer Darstellung eine Vorrich-		
00343		tung gemäß der Erfindung,		
00344	ك			
00345	Figur 2	ebenfalls in grobschematischer Darstellung		
00346		eine Gaseinlasseinheit, welche in einer Vor-		
00347		richtung gemäß Figur 1 Verwendung finden kann		
00348				
00349	Figur 3	einen Schmitt gemäß der Linie III-III durch		
00350		die Gageinlaggeinheit		

00351	Figur 4	einen Schnitt gemäß der Linie IV-IV durch die
00352		Gaseinlasseinheit,
00353		
00354	Figur 5	ein zweites Ausführungsbeispiel einer Vorrich-
00355		tung in einer grobschematischen Darstellung,
00356		
00357	Figur 6	ein zweites Ausführungsbeispiel der Gaseinlass
00358		einheit,
00359		
00360	Figur 7	eine Erläuterungshilfe für die Prozessparame-
00361		ter, und
00362		
00363	Figur 8	in schematischer Darstellung eine Quelle für
00364		einen Ausgangsstoff.
00365		
00366	Die in d	en Figuren 1 und 5 dargestellten Vorrichtungen
00367	besitzen	jeweils zwei temperierte Behälter 5, 5'. Bei
00368	der in F	igur 1 dargestellten Vorrichtung sind diese
00369	Behälter	unmittelbar auf dem Deckel 14 des Reaktors 10
00370	angeordn	et. Bei dem in Figur 5 dargestellten Ausfüh-
00371	rungsbei	spiel sind die beiden Behälter 5, 5' etwas
00372	entfernt	vom Reaktor 10 angeordnet. In den Behältern 5,
00373	5' befin	den sich Tanks 1, 3. Diese Tanks wirken als
00374	Quelle f	ür die Ausgangsstoffe. In den Tanks 1, 3 befin-
00375	den sich	flüssige Ausgangsstoffe 2, 4. Die Ausgangsstof-
00376	fe könne	n auch fest sein. Im Innern der temperierten
00377	Behälter	5, 5' herrscht eine derartige Temperatur, dass
00378	die in d	en Tanks 1, 3 befindlichen Ausgangsstoffe 2, 4
00379	verdampf	en. Die Verdampfungsrate lässt sich über die
00380	Temperati	ur beeinflussen. In dem Behälter 5 sind im
00381	Ausführu	ngsbeispiel drei Quellen und im Behälter 5'
00382	sind eber	nfalls drei Quellen angeordnet. Die beiden
00383	Behälter	5, 5' können auf unterschiedlichen Temperatu-
00384	ren geha	lten werden.
00385		

00386 In jeden der beiden Behälter 5, 5' führt eine Trägergas-00387 leitung, um ein Trägergas 35 zu leiten. In die Träger-00388 gasleitung münden je Quelle eine Ableitung für die aus 00389 den Tanks 1, 3 heraustretenden gasförmigen Ausgangsstof-00390 fe. Die Tanks 1, 3 sind mittels hitzebeständiger Venti-00391 le, insbesondere Regelventile 34, die auch selbst be-00392 heizt sein können, verschließbar und öffenbar. Die 00393 Leitungen 6, 7, durch welche das Trägergas und die vom 00394 Trägergas transportierten Reaktionsgase strömen, münden 00395 beim Ausführungsbeispiel der Figur 1 direkt in den 00396 Reaktor. Beim Ausführungsbeispiel gemäß der Figur 5 00397 verlaufen die beiden Leitungen 6, 7 über eine freie 00398 Strecke, wo sie mittels temperierter Mäntel 8, 9 auf 00399 einer Temperatur gehalten werden, die gleich oder größer ist, als die Temperatur in den Behältern 5, 5'. Die 00400 00401 Leitungen 6, 7 minden in den Reaktor. Die Dosierung der Reaktionsgase erfolgt über die Temperatur der Behälter 00402 00403 5, 5' bzw. die Regelventile 34. 00404 00405 Im Bereich der Mündung der Leitungen 6, 7 besitzt der 00406 Reaktordeckel 14 eine Temperatur, die größer ist, als 00407 die Temperatur in den temperierten Behältern 5, 5'. Die 00408 Leitungen 6, 7 münden nicht ummittelbar in die Reakti-00409 onskammer 11, sondern zunächst in eine in der Reaktionskammer, um einen Spalt 29 vom Reaktordeckel 14 beabstan-00410 00411 dete Gaseinlasseinheit 15. Rine typisch gestaltete 00412 Gaseinlasseinheit zeigen die Figur 2 und 6. 00413 .-00414 Die Gaseinlasseinheit 15 befindet sich unmittelbar 00415 oberhalb des Substrates 12. Zwischen dem Substrat 12 00416 und der Bodenplatte 17 der Gaseinlasseinheit 15 befin-00417 det sich die Reaktionskammer. Das Substrat 12 liegt auf 00418 einem Suszeptor 13, welcher gekühlt ist. Die Temperatur 00419 des Suszeptors wird geregelt. Hierzu kann der Suszeptor 00420 mit Pelletierelementen versehen sein. Es ist aber auch

13

00421 möglich, wie in Figur 1 dargestellt, dass der Suszeptor 00422 13 innen eine Hohlkammer 41 besitzt, die mittels Spül-00423 leitungen 40 mit einer Kühlflüssigkeit gespült wird, so 00424 dass damit die Temperatur des Suszeptors 13 auf einer Temperatur gehalten werden kann, die geringer ist, als 00425 00426 die Temperatur der Gaseinlasseinheit 15. 00427 00428 Diese Temperatur ist auch geringer, als die Temperatur 00429 der Reaktorwände 37. Die Temperatur der Gaseinlassein-00430 heit 15 liegt oberhalb der Kondensationstemperatur der 00431 gasförmig in die Gaseinlasseinheit 15 gebrachten Aus-00432 gangsstoffe 2, 4. Da auch die Temperatur der Reaktorwände 37 höher ist, als die Kondensationstemperatur, kon-00433 densieren die aus der Gaseinlasseinheit 15 austretenden 00434 00435 Moleküle ausschließlich auf dem auf dem Suszeptor 13 00436 aufliegenden Substrat 12. 00437 Bei den in den Figuren 2 bzw. 6 dargestellten Gaseinlas-00438 00439 seinheiten 15 handelt es sich jeweils um einen sogenann-00440 ten, an sich bekannten "Showerhead". Das Ausführungsbei-00441 spiel der Figur 2 zeigt einen Showerhead mit insgesamt 00442 zwei voneinander getrennten Volumen 22, 23. Die Volumen sind mittels einer Zwischenplatte 18 gegeneinander und 00443 00444 mittels einer Deckplatte 16 bzw. einer Bodemplatte 17 00445 gegenüber der Reaktionskammer 11 abgegrenzt. Der "Show-00446 erhead" gemäß Figur 6 besitzt dagegen nur eine Kammer. 00447 Dieses Volumen 22 wird begrenzt von der Bodemplatte 17, 00448 einem Ring 33 und der Deckplatte 16. In die Deckplatte 00449 16 münden die bereits erwähnten Rohrleitungen 6, 7 für 00450 die beiden Ausgangsstoffe. Beim Ausführungsbeispiel 00451 gemāß Figur 6 ist nur eine Rohrleitung 6 erforderlich. 00452 Die Rohrleitungen 6 bzw. 7 münden in sternförmig radial 00453 verlaufende Kanāle 21 bzw. 20, die in der Deckplatte 16 00454 angeordnet sind. Nach einer Umleitung im Randbereich 00455 des im Wesentlichen zylinderförmigen Körpers der Gasein7.85

lasseinheit 15 minden die Kanāle 20 bzw. 21 in radial 00456 außen liegende Mindungstrichter 27 bzw. 28, die sich an 00457 00458 der äußeren Peripherie der zylinderförmigen Volumina 22, 23 befinden. Die aus den Mündungstrichtern 27, 28 00459 00460 austretenden Gase verteilen sich in den Volumina 22, 23 00461 gleichmäßig. 00462 00463 Die in einem Mehrkammer-Showerhead vorgesehene Zwischen-00464 platte 18 besitzt Öffnungen, von welchen Röhrchen 24 00465 ausgehen, die das Volumen 23 durchragen und mit der 00466 Bodenplatte 17 derart verbunden sind, dass das im Volu-00467 men 22 befindliche Gas nicht in Kontakt tritt, mit dem 00468 im Volumen 23 befindlichen Gas. In der Bodenplatte 17 00469 befinden sich abwechselnd zu den Öffnungen 26 der Röhrchen 24 Öffnungen 25, aus welchen das in dem Volumen 23 00470 befindliche Gas austreten kann. 00471 00472 00473 Die in den Volumen 22, 23 befindlichen Gase treten 00474 durch die düsenartig ausgebildeten Öffnungen 25, 26 in 00475 einem homogenen Strömungsfeld aus. 00476 00477 Aus den Öffnungen 25, 26 treten die Gase turbulent aus. Sie formen jeweils einen Strahl, so dass sich die aus 00478 00479 nebeneinander liegenden Öffnungen 25, 26 austretenden Gasströme erst unmittelbar oberhalb des Substrates 12 00480 00481 innerhalb der in der Figur 6 mit d bezeichneten Grenz-00482 schicht mischen. Oberhalb der Grenzschicht d verlaufen 00483 die Strahlen 36 im Wesentlichen parallel zueinander, 00484 ohne dass zwischen ihnen eine nemenswerte Durchmischung 00485 stattfindet. Im Abstand d ist eine nahezu homogene 00486 Gasfront ausgebildet. 00487 00488 Bei dem in Figur 2 dargestellten Ausführungsbeispiel 00489 sind die beiden Volumina 22, 23 unabhängig voneinander 00490 thermostatierbar. Bei dem in Figur 6 dargestellten

00491 Ausführungsbeispiel ist das einzige Volumen 22 thermos-00492 tatierbar. Um die Volumina 22, 23 auf eine voreinge-00493 stellte Temperatur zu regeln, die größer ist, als die 00494 Temperatur der Behälter 5, 5' und erheblich größer, als 00495 die Temperatur des Suszeptors 13, sind Heizwendel 30, 00496 32 vorgesehen. Anstelle der Heizwendel 30, 32 ist es 00497 aber auch denkbar, Kanāle in die Platten 17, 18, 16 einzubringen, und diese von einer temperierten Flüssig-00498 00499 keit durchströmen zu lassen. 00500 00501 Der Ring 33 kann in einer ähnlichen Weise beheizt wer-00502 den. Dem Ring können in geeigneter Weise Heizwendel 00503 angeordnet sein. Er kann aber auch mit entsprechend 00504 temperierten Flüssigkeiten auf Temperatur gehalten 00505 werden. 00506 Beim Ausführungsbeispiel befindet sich unterhalb der 00507 00508 Deckplatte 16 eine Heizplatte 31. Der Figur 3 ist zu 00509 entnehmen, dass in der Heizplatte 31 mäanderförmig eine 00510 Heizwendel 33 eingebracht ist. Auch die Deckplatte der 00511 Gaseinlasseinheit 15 der Figur 6 kann beheizt sein. 00512 Auch in die Bodenplatte 17 ist eine Heizwendel 33 mäan-00513 00514 derförmig eingebracht. (vgl. Fig. 4) 00515 Als Ausgangsstoffe für die Beschichtung können solche 00516 00517 Salze verwendet werden, wie das US-Patent 5,554,220 00518 beschreibt. Diese Salze werden in Tanks sublimiert, 00519 indem den Tanks ein Trägergas zugeleitet wird, welches 00520 durch eine Schüttung der Salze strömt. Ein derartiger 00521 Verdampfer wird in der DE 100 48 759.9 beschrieben. 00522 00523 Die Figur 8 zeigt ferner exemplarisch einen Verdampfer 00524 für eine Flüssigkeit. Ein Trägergas 42 wird durch ein 00525 Dreiwegeventil über eine Zuleitung in den flüssigen

WO 01/61071 PCT/EP01/01698

16

00526 oder festen Ausgangsstoff 2 eingeleitet. Es durchströmt 00527 dann den Ausgangsstoff 2, um durch die Austrittsleitung 00528 und das geheizte Ventil 34 den Tank 1 zu verlassen. 00529 Über eine Rohrleitung 6. wird es mittels des Trägergases 00530 35 der Gaseinlasseinheit 15 zugeführt. Die Spülung des Tanks mit dem Trägergas 42 kann mittels des Dreiwegeven-00532 tiles an- und abgeschaltet werden. Im abgeschalteten 00533 Zustand strömt das Trägergas 42 durch eine Bypasslei-00534 tung 44 direkt in die Ableitung bzw. die Rohrleitung 6. 00535 Der Gasfluss 42 und der Gasfluss 35 sind massenflussge-00536 regelt. Um den Massenfluss 42 beim Umschalten des Dreiwegeventiles 43 nicht zu beeinflussen, kann die Bypass-00537 00538 leitung 44 den selben Strömungswiderstand besitzen, wie 00539 der gesamte Tank 1. 00540 Jeder der in den Figuren 1 bzw. 5 angedeutete Tank 1, 3 00541 00542 kann eine Gestaltung und eine Beschaltung haben, wie 00543 sie in Figur 8 dargestellt ist oder wie sie in der 00544 DE 100 48 759.9 beschrieben wird. 00545 00546 Zufolge der Verdünnung die durch das Trägergas 35 er-00547 zielt ist, sinkt der Partialdruck des Ausgangsstoffes 2 00548 bzw. des Ausgangsstoffes 3 innerhalb des den Tanks 1, 3 00549 folgenden Rohrleitungssystems bzw. der Gaseinlassein-00550 heit 15. Diese Verdünnung hat zur Folge, dass die Tempe-00551 ratur in diesen nachfolgenden Rohrabschnitten 6, 7 bzw. 00552 in der Gaseinlasseinheit 15 geringer sein kann, als die 00553 Temperatur in den Behältern 5, 5', ohne dass eine Kon-00554 densation eintritt, da die Temperatur immer noch so hoch ist, dass der Partialdruck der einzelnen Ausgangs-00555 00556 stoffe unterhalb ihres Sättigungsdampfdruckes liegt. 00557 00558 Mittels eines oder mehrerer Sensoren 38; die insbesonde-00559 re außerhalb der Reaktorwand angeordnet sind und die

WO 01/61071 PCT/EP01/01698

17

00560	über einen Kanal 39 mit der Reaktionskammer 11 verbun-
00561	
	den sind, kann die Substrattemperatur gemessen werden.
00562	
00563	Das in dem Spalt 29 eingeleitete Gas kann durch Wahl
00564	einer geeigneten Zusammensetzung in seiner Wärmeleitfä-
00565	higkeit variiert werden. Durch die Wahl der Gaszusammen
00566	setzung kann demnach der Wärmetransport von oder zur
00567	Gaseinlasseinheit 15 eingestellt werden. Auch auf diese
00568	Weise lässt sich die Temperatur beeinflussen.
00569	
00570	Alle offenbarten Merkmale sind (für sich) erfindungswe-
00571	sentlich. In die Offenbarung der Ammeldung wird hiermit
00572	auch der Offenbarungsinhalt der zugehörigen/beigefügten
00573	Prioritätsunterlagen (Abschrift der Voranmeldung) voll-
00574	inhaltlich mit einbezogen, auch zu dem Zweck, Merkmale
00575	dieser Unterlagen in Ansprüche vorliegender Ammeldung
00576	mit aufzunehmen.

ANSPRÜCHE 00577 00578 00579 1. Verfahren zum Beschichten von Substraten, bei dem wenigstens eine Schicht mittels eines Kondensationsver-00580 00581 fahrens auf das wenigstens eine Substrat aufgebracht 00582 wird, und bei dem für wenigstens einen Teil der Reakti-00583 onsgase feste und/oder flüssige Ausgangsstoffe und 00584 insbesondere wenigstens eine Sublimationsquelle verwen-00585 det werden, gekennzeichnet durch eine Konzentrations-/ 00586 und/oder Temperatursteuerung der Reaktionsgase zwischen 00587 der Quelle (1, 3) und dem Substrat (12), durch die eine 00588 Kondensation der Reaktionsgase vor dem oder den Substra-00589 ten vermieden wird. 00590 00591 2. Verfahren nach Anspruch 1 oder insbesondere danach, 00592 dadurch gekennzeichnet, dass eine Gaseinlasseinheit 00593 (15) mit einer Einlassgeometrie verwendet wird, die für 00594 eine Trennung der Gase zur Unterdrückung einer paras-00595 itären Gasphasenreaktion sorgt. 00596 00597 3. Verfahren nach einem oder mehreren der vorhergehen-00598 den Ansprüche oder insbesondere danach, dadurch gekenn-00599 zeichnet, dass die Quellen (1, 3) auf unterschiedlichen 00600 Temperaturen gehalten werden. 00601 00602 4. Verfahren nach einem oder mehreren der vorhergehen-00603 den Ansprüche oder insbesondere danach, gekennzeichnet 00604 durch die Verwendung mehrerer Injektionsanordnungen 00605 (25, 26). 00606 00607 5. Verfahren nach einem oder mehreren der vorhergehen-80300 den Ansprüche oder insbesondere danach, dadurch gekenn-00609 zeichmet, dass zur Minimierung der parasitären Deposi-00610 tion und damit der Verluste aus der Gasphase die einzel19

00611 nen Reaktionsgase ohne Strömungsüberlappung injiziert 00612 werden. 00613 00614 6. Verfahren nach einem oder mehreren der vorhergehen-00615 den Ansprüche oder insbesondere danach, dadurch gekenn-00616 zeichnet, dass die Austrittsgeschwindigkeit der Gase aus den einzelnen Injektionsdüsen sowie Injektionsberei-00617 00618 chen so gewählt sind, dass lokale Bernoulli-Effekte 00619 vermieden werden. 00620 00621 7. Verfahren nach einem oder mehreren der vorhergehenden Ansprüche oder insbesondere danach, dadurch gekenn-00623 zeichnet, dass der Druck in dem oder den Tanks (1, 3) 00624 der Ausgangsstoffe jeweils mittels Inertgasspülung (35) 00625 und Regelventil (34) unabhängig vom Druck in der Reak-00626 torkammer (11) geregelt wird. 00627 8. Vorrichtung zur Kondensationsbeschichtung mit 00628 00629 einer Reaktionskammer (11), wenigstens einem Suszeptor (13) und 00630 00631 einem Gaszuführungssystem (5, 5') mit wenigstens 00632 einer Quelle (1, 3) für die Ausgangsstoffe, dadurch gekennzeichnet, dass die Quellen (1, 3) Reser-00633 00634 voire, der oder die Suszeptoren (13), die Reaktorwände 00635 und die Gaseinlasseinheit separat derart thermostati-00636 sierbar sind, dass die Reaktorwände (37) die Gaseinlass-00637 einheit (15) und die Prekursorreservoire (1, 3) auf jeweils höhere Temperaturen als ein Substrat (12) auf 00639 dem Suszeptor (13) regelbar sind. 00640 00641 9. Vorrichtung nach einem oder mehreren der vorhergehen-00642 den Ansprüche oder insbesondere danach, dadurch gekenn-00643 zeichmet, dass die Quellen (1, 3) getrennt thermostatisierbar sind, so dass ein positiver Temperaturgradient zu allen Kammer-, und Einlass-Oberflächen einstellbar

WO 01/61071 PCT/EP01/01698

20

00646 ist, und dass über Druck und Temperatur die Transport-00647 menge der gasförmigen Ausgangsstoffe kontrollierbar ist. 00648 00649 10. Vorrichtung nach einem oder mehreren der vorherge-00650 henden Ansprüche oder insbesondere danach, dadurch 00651 gekennzeichnet, dass die Thermostatisierung eines oder aller Reservoire (1, 3) mittels einer Flüssigkeit oder 00652 00653 elektrisch aktiven Komponenten ausgeführt ist. 00654 00655 11. Vorrichtung nach einem oder mehreren der vorhergehenden Ansprüche oder insbesondere danach, dadurch 00656 gekennzeichnet, dass die Heizung derart ausgelegt ist, 00657 00658 dass eine Reinigung eines Reservoirs durch gegenüber 00659 Prozesstemperatur erhöhte Temperatur möglich ist. 00660 12. Vorrichtung nach einem oder mehreren der vorherge-00661 00662 henden Ansprüche oder insbesondere danach, dadurch 00663 gekennzeichnet, dass die Gaseinlasseinheit (15) als Rin- oder Mehrkammer-Showerhead mit einem oder mehreren separaten Pleni (Volumen 22, 23) ausgebildet ist. 00665 00666 13. Vorrichtung nach einem oder mehreren der vorherge-00667 00668 henden Ansprüche oder insbesondere danach, dadurch 00669 gekennzeichnet, dass als Trägergas Ar, H2, N2, He ein-00670 zeln oder gemischt eingesetzt wird. 00671 00672 14. Vorrichtung nach einem oder mehreren der vorherge-00673 henden Ansprüche oder insbesondere danach, dadurch gekennzeichnet, dass ein gasförmiger Ausgangsstoff je 00674 Plenum (22, 23) separat über Düsen (25, 26) in die 00675 Reaktorkammer (11) einleitbar ist, so dass sich die Quellmaterialien erst nach Austritt aus dem Gaseinlass 00677 00678 insbesondere kurz vor dem Substrat (12) vermischen 00679 können.

00680

. 00681 15. Vorrichtung nach einem oder mehreren der vorhergehenden Ansprüche oder insbesondere danach, dadurch gekennzeichnet, dass zwei oder mehr gasförmige Ausgangs-00683 00684 stoffe je Plenum (22, 23) separat über Düsen (25, 26) 00685 in die Reaktionskammer eingeleitet werden. 00686 00687 16. Vorrichtung nach einem oder mehreren der vorherge-00688 henden Ansprüche oder insbesondere danach, dadurch gekennzeichnet, dass die Düsen (25, 26) je Plenum gegen-00689 00690 über dem Substrat (12) in einem beliebigen Winkel ange-00691 ordnet sind. 00692 00693 17. Vorrichtung nach einem oder mehreren der vorherge-00694 henden Ansprüche oder insbesondere danach, dadurch gekennzeichnet, dass die Düsen (25, 26) je Plenum (22, 23) 00695 00696 gleichen oder unterschiedlichen Durchmessern ausgeführt 00697 sind, so dass gleich oder unterschiedlich viskose Mas-00698 senflüsse der Ausgangsstoffe eine homogene Injektionsverteilung sicherstellen. 00699 00700 00701 18. Vorrichtung nach einem oder mehreren der vorherge-00702 henden Ansprüche oder insbesondere danach, dadurch 00703 gekennzeichnet, dass die Düsen (25, 26) je Plenum in 00704 gleichem oder unterschiedlichem Abstand zueinander in einer Verteilung so ausgeführt sind, dass sich eine 00705 00706 homogene geschlossene Injektionsverteilung ergibt. 00707 00708 19. Vorrichtung nach einem oder mehreren der vorherge-00709 henden Ansprüche oder insbesondere danach, dadurch gekennzeichnet, dass jedes Plenum 22, 23 separat thermostatisierbar ist, so dass stark unterschiedliche subli-00712 mierende Ausgangsstoffe eingesetzt werden können. 00713 00714 20. Vorrichtung nach einem oder mehreren der vorherge-

henden Ansprüche oder insbesondere danach, dadurch

WO 01/61071 PCT/EP01/01698

22

00716 gekennzeichnet, dass die Thermostatisierung eines oder aller Pleni (22, 23) mittels Flüssigkeit oder elek-00718 trisch aktiven Komponenten (30, 32) erfolgt, und dass die Kondensation der Ausgangsstoffe in jedem Plenum 00720 (22, 23) vermieden wird. 00721 00722 21. Vorrichtung nach einem oder mehreren der vorherge-00723 henden Ansprüche oder insbesondere danach, dadurch gekennzeichnet, dass Sensoren (38) und zugehörige Kanä-00724 le (39) in der Reaktorwandung vorgesehen sind, die 00725 Bemessung von Rigenschaften der Schichten und/oder auf 00726 00727 der Oberfläche der Substrate (12) erlauben. 00728 00729 22. Vorrichtung nach einem oder mehreren der vorherge-00730 henden Ansprüche oder insbesondere danach, dadurch gekennzeichnet, dass der oder die Suszeptoren (13) zur 00731 Aufnahme von Substraten (12) mit runder, eckiger, fla-00732 00733 cher, gewölbter Form oder von Folien ausgebildet sind. 00734 00735 23. Vorrichtung nach einem oder mehreren der vorherge-00736 henden Ansprüche oder insbesondere danach, dadurch gekennzeichnet, dass der Suszeptor mittels einer Flüssig-00738 keit in einem Hohlmantel (41) oder elektrisch aktiven 00739 Komponenten (Peltier/Widerstandsheizung) thermisch so steuerbar ist, dass zwischen der die Suszeptoroberfläche 00740 00741 und allen anderen Wänden (37) sowie der Gasphase einen 00742 negativen Temperaturgradienten besteht, so dass die 00743 Beschichtung des Substrats über Kondensation kontrol-00744 lierbar werden kann. 00745 00746 24. Vorrichtung nach einem oder mehreren der vorherge-00747 henden Ansprüche oder insbesondere danach, dadurch 00748 gekennzeichnet, dass eine Heizung für den Suszeptor 00749 (13) derart ausgelegt ist, dass eine Reinigung des 00750 Suszeptors (13) und der Reaktionskammer (11) durch

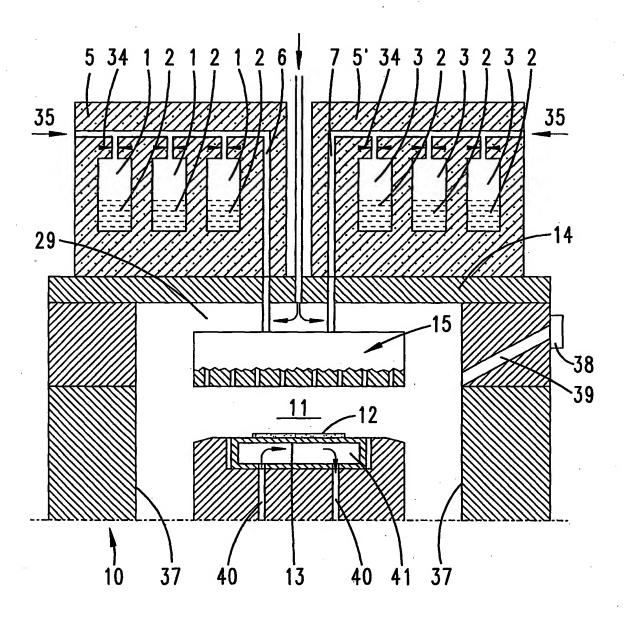
14.

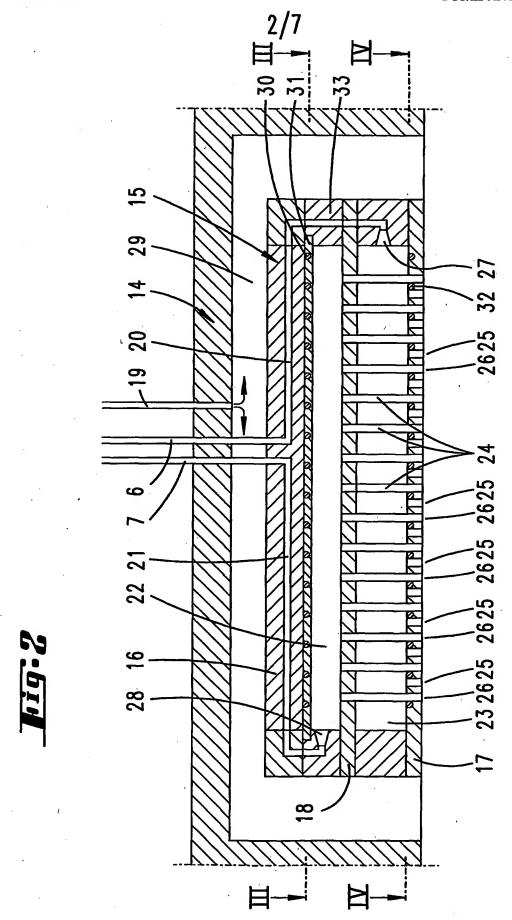
gegenüber der Prozesstemperatur erhöhte Temperatur .. 00751 . 00752 durchgeführt werden kann. 00753 00754, 25. Vorrichtung nach einem oder mehreren der vorhergehenden Ansprüche oder insbesondere danach, dadurch 00756 gekennzeichnet, dass durch Verdünnung des aus den Tanks (1, 3) austretenden Gas mit einem Trägergas (35) die 00757 00758 Konzentration des Ausgangsstoffes in der Rohrleitung 00759 (6) bzw. der Gaseinlasseinheit (15) derartig herabge-00760 setzt wird, dass die Kondensationstemperatur unterhalb 00761 der Quellentemperatur liegt. 00762 00763 26. Vorrichtung nach einem oder mehreren der vorherge-00764 henden Ansprüche oder insbesondere danach, dadurch gekennzeichnet, dass das Substrat während des Beschich-00765 00766 tungsvorganges maskiert ist, bspw. mit einer Schatten-00767 maske versehen ist. 00768 00769 27. Vorrichtung nach einem oder mehreren der vorherge-

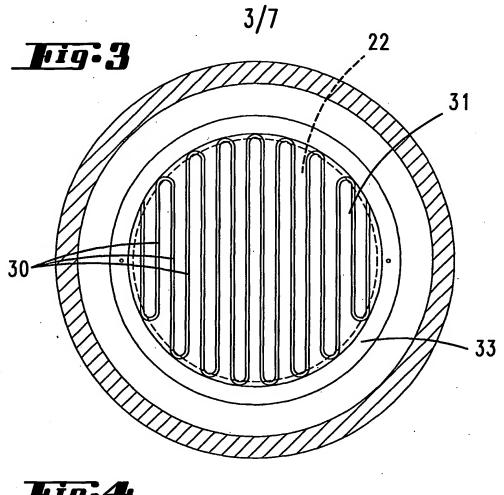
27. Vorrichtung nach einem oder mehreren der vorherge00770 henden Ansprüche oder insbesondere danach, dadurch
00771 gekennzeichnet, dass zur Vermeidung abrupter Massen00772 stromveränderung die geregelten Massenflüsse zu den
00773 Tanks in eine Bypassleitung (44) umgelenkt werden kön00774 nen.

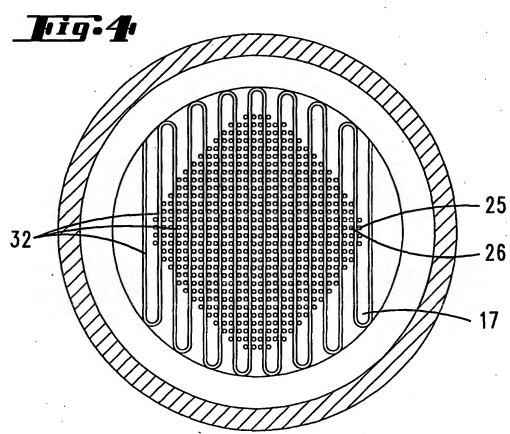
1/7

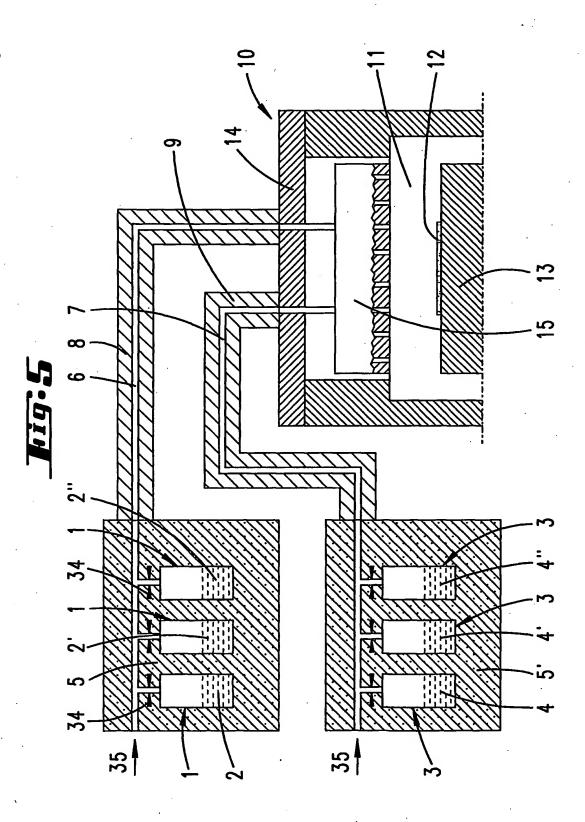
hig.1

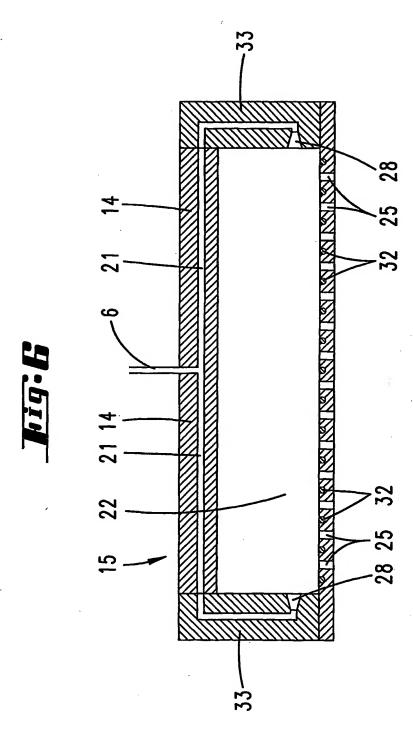


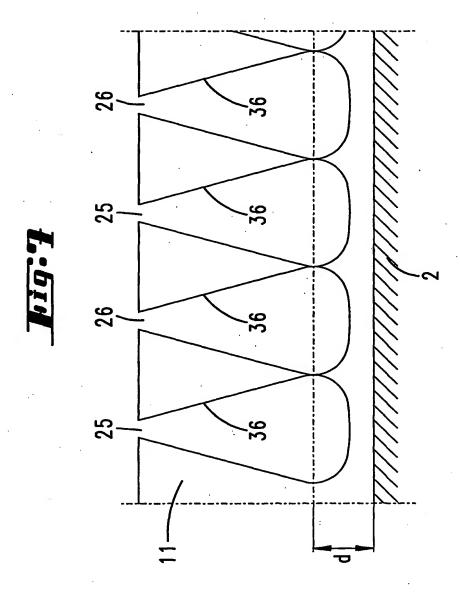












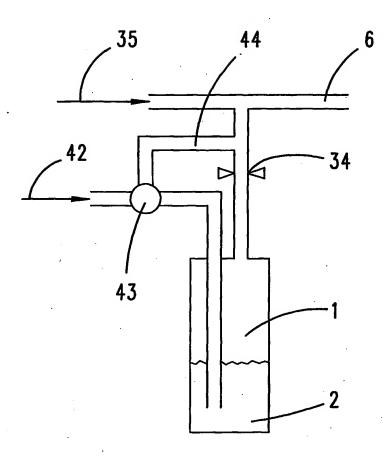


Fig:B